. Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER : 05320894 PUBLICATION DATE : 07-12-93

APPLICATION DATE : 15-05-92 APPLICATION NUMBER : 04148857

APPLICANT: MITSUBISHI MATERIALS CORP;

INVENTOR: TAKESHITA TAKUO;

INT.CL. : C23C 14/34 H01B 3/12 H01G 4/06 H01G 7/06

TITLE : SPUTTERING TARGET MATERIAL FOR PRODUCTION OF MULTI COMPONENT

OXIDE FERROELECTRIC THIN FILM HAVING LEAD-CONTAINING PEROVSKITE

STRUCTURE AND ITS PRODUCTION

ABSTRACT: PURPOSE: To obtain the target material having excellent mechanical strength by forming

the refined matter of a metallic org. compd. of Pb, La, Zr, Ti of a compsn.

stoichiometrically corresponding to a desired compsn. and calcining the multi component

oxide obtd. by calcining the refined matter mentioned above.

CONSTITUTION: The metallic org. compd. of the various metals, such as Pb, La, Zr, Ti is refined to confine the alkaline content of the desired multi component oxide to \leq 0.1ppm. The desired multi component oxide having the lead-contg. perovskite structure is expressed by Pb_{1-x}La_x(Zr_yTi_{1-y})_{1-x}/₄O₃ (where (x), (y) are the number smaller than 1). The multi component oxide is then mixed with a refined org. solvent at the same ratio with respect to the metallic elements of the desired multi component oxide and the mixture is soled, gelatinized and dried, by which the lumpy multi component oxide precursor is obtd. The precursor is calcined and pulverized to form powder having \leq 2 μ m average primary grain diameter and \leq 10 μ m flocculation grain size. After the powder is hot pressed to a desired shape, the pressed powder is heat treated at the temp. at which the grain growth does not take place in the atm.

COPYRIGHT: (C)1993, JPO& Japio

(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公 開 特 許 公 報 (A) (11)特許出願公開番号

特開平5-320894

(43)公開日 平成5年(1993)12月7日

(51) Int.Cl. ⁵ C 2 3 C	14/34	識別記号	庁内整理番号 9046-4K	FI	:	技術表示箇所
H01B	3/12	301	9059-5G			
H01G	4/06	102	8019-5E			
	7/06		8019-5E			

審査請求 未請求 請求項の数5(全 6 頁)

(21)出願番号	特顧平4-148857	(71)出願人 000006264
		三菱マテリアル株式会社
(22)出顧日	平成4年(1992)5月15日	東京都千代田区大手町1丁目5番1号
		(72)発明者 大内 幸弘
		埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱
		マテリアル株式会社中央研究所内
		(72)発明者 髙橋 昭雄
		埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱
		マテリアル株式会社中央研究所内
		(72) 発明者 納田 文男
		兵庫県三田市テクノパーク712-6 三菱
		マテリアル株式会社三田工場内
		(74)代理人 弁理士 広瀬 章一 (外1名)
		最終頁に続

(54)【発明の名称】 鉛含有ペロプスカイト構造複合酸化物強誘電体薄膜製造用スパッタリングターゲット材およびそ の製法

(57)【要約】

【目的】 優れた鉛含有ペロプスカイト構造複合酸 化物強誘電体轉膜製造用スパッタリングターゲット材お よびその製法の提供

【構成】 原料化合物のアルカリ金属不純物濃度を 1 p p m以下に減少させる

【特許請求の範囲】

【請求項1】 そのアルカリ金属含有量の合計が2pp m以下のP b1-1 L a1 (Z r, T i1-y) 1-1/4 O3 (式中 x、yはOまたは1より小さい小数)で表わされる鉛含 有ペロプスカイト構造複合酸化物の、構成粒子が平均粒 径2μm以下の単位粒子からなる焼結体である高強度か つ高純度鉛含有ペロプスカイト強誘電体薄膜製造用スパ ッタリングターゲット材。

1

【請求項2】 アルカリ金属の合計が0.5ppm以下 ングターゲット材。

【請求項3】 そのアルカリ金属含有量が2ppm以下 のPb1-1La1 (Zr, Tl1-7) 1-1/4 O8 (式中x、y は0または1より小さい小数)で表わされる鉛含有ペロ プスカイト構造複合酸化物の、構成粒子が平均粒径 2 μ m以下の単位粒子からなる焼結体のスパッタリングター ゲット材の製法であって、Pb、La、Zr、Ti各金 属の金属有機化合物を蒸留、再結晶、昇華の一または二 以上の方法で、目的複合酸化物のアルカリ含有量が0. 1 p p m以下になるまで精製し、該精製化合物を目的複 20 合酸化物重金属元素に関して同じ化学量論的割合で精製 有機溶媒中に混合し、還流加熱しゾル溶液とし、これを ゲル化して乾燥し、塊状の複合酸化物前駆体を得、該塊 状複合酸化物前駆体を焼成して複合酸化物に変えた後に 粉砕して、平均一次粒径2 μm以下、凝集粒径10 μm 以下の粉末とし、該粉末をホットプレス法によって目的 の形状の塊とし、大気中で粒成長しない温度で熱処理す ることからなる方法。

Pb、La、Zr、Ti各金属の有機金 【請求項4】 属化合物が有機酸塩、アルコキシド、β-ジケトナト錯 30 体からなる群からなる選ばれる請求項3に記載のスパッ タリングターゲット材の製法。

【請求項5】 アルカリ金属含有量が0.5ppm以下 になるまで精製する請求項3または4に記載のスパッタ リングターゲット材の製法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は鉛含有ペロプスカイト構 造複合酸化物 (PZT、PLZT) 強誘電体薄膜の製造 原料に関する。PZT、PLZT強誘電体薄膜は、赤外 線センサー、圧電フィルター、振動子、レーザーの変調 素子、光シャッター、キャパシタ膜、不揮発性のメモリ 一等に使用されており、これまでは前駆体溶液の塗布、 乾燥、焼成または当該強誘電体組成物をターゲットとす るスパッタリングによって形成されている。

[0002]

【従来の技術とその課題】強誘電体薄膜を形成する際、 良好な特性を得るためにはどのような成膜法でも最終的 に熱処理を行い結晶性を上げることが必要である。しか

粒界を通してのリーク電流が問題となってくる。この相 反する現象のために従来は強誘電体薄膜の特性を向上す るうえで限界があった。PZTまたはPLZT型強誘電 体薄膜の場合も強誘電性を上げるためには、熱処理によ り結晶性を上げることが必要であるが、その際、結晶粒 界の成長が伴い膜中の不純物の多くが粒界に析出してく る。この不純物質領域が粒界を通してのリーク電流を増 大させる。そこでこの不純物領域を取り除くことによっ てリーク電流を大幅に減少させることが可能と考えられ である請求項1に記載の強誘電体薄膜製造用スパッタリ *10* る。しかしなから、薄膜の構成成分であるPb、La、 Ti、Zr等の高純度化は難かしく、2ppm以下、特 に 0. 5 p p m 以下にまで不純物濃度を下げることは非 常に困難であった。従来、Pb含有複合酸化物強誘電体 薄膜に関し、高純度化により特性改善した旨の報告は見 当らない。また、従来の固相反応法で複合酸化物粒子を 作製すると粒成長のため一次粒子の平均粒径2 μm以上 となり、その粉末で作製したスパッタリングターゲット 材は単位粒子が大きいために機械強度が低く、成膜速度 を上げる目的で600W程度の高いパワーでスパッタす るとスパッタ開始直後でターゲットが割損していた。 [0003]

> 【課題の解決に至る知見】そこで本発明者等は、これら 各金属成分の高純度化につき研究した結果、それぞれの 金属成分を金属有機化合物の形で蒸留、昇華、再結晶を 繰り返し、あるいはこれらを組み合わせることによって 非常に高純度の金属成分原料を得ることができ、これら を原料としてチタン酸鉛、チタン酸ジルコン酸鉛あるい はランタン含有チタン酸ジルコン酸鉛等の誘電体または 強誘電体を作製したところ、これよりスパッタリングに よって形成される誘電体薄膜は結晶化の際に不純物が粒 界に析出するのを防止し、非常に優れた特性を有すると いう知見を得た。また、本発明のターゲット材は、一次 粒子の平均粒径が2μm以下と従来のターゲット材の粒 子に比べて微細であるため機械的強度が高く成膜速度を 上げる目的で600W程度の高いパワーでスパッタして もターゲット材が割損しない非常に優れた機械的強度を 有するという知見を得た。

【0004】かくて本出願人は上記高強度かつ超高純度 鉛含有複合酸化物強誘電体薄膜とその製法およびその前 40 収組成物について本願と同時に特許出願し、ここにその 乾式法(スパッタリング法)のターゲット材料について 特許出願する。該出願において上記の不純物含有量の条 件および好ましい強誘電体膜のリーク電流が大体におい て10-8A/cm²以下でなければならぬことが解明さ れている。

[0005]

【発明の構成】本発明はそのアルカリ金属含有量の合計 が2ppm以下であるPb₁₋, L_e, (Zr, Ti₁₋,) 1-1/4 O3 (式中x、yはOまたは1より小さい小数) で し結晶性を上げていくと、同時に結晶粒の成長が起こり 50 表わされる複合酸化物からなる高強度かつ高純度P2

3

T、PLZT強誘電体薄膜製造用のスパッタリングター ゲット材を提供する。本発明はまた強誘電体薄膜製造用 のスパッタリングターゲット材の製法であって、Pb、 La、Zr、Ti各金属の有機金属化合物を蒸留、再結 晶、昇華の一または二以上の方法で所望の純度まで精製 し、目的組成と化学量論的に対応する組成とし、それを 焼成し複合酸化物として焼結することからなる方法を提 供する。

【0006】本発明のスパッタリングターゲット材の製 造に使用可能の金属有機化合物は有機酸塩、アルコキシ 10 ド、β-ジケトナト錯体等である。有機酸塩の具体例は Pb、Zr、La、Tiの酢酸塩、プロピオン酸塩、オ クタン酸塩、ステアリン酸塩、等である。アルコキシド の具体例はこれらの金属のエトキシド、プロポキシド、 プトキシド、等で混合アルコキシドでもよい。 βージケ トナト錯体の具体例はβ-アセチルアセトナト錯体であ る。

【0007】上記の試薬は試薬特級品を本発明によって 精製して使用する。本発明のスパッタリングターゲット 材の製造に使用できる溶媒は上記金属有機化合物を溶解 20 し、且つ当該化合物に対して適度の溶解度を有するもの であれば何でもよい。一般的、水、アルコール、ケト ン、エステル等のなかから、経験あるいは試行錯誤的に 商当に選ばれるこれらの溶媒は何れも高度に精製されな ければならない。水は超純水、すなわち電気抵抗17. 8MQ以上のものである。

[0008]

【発明の具体的開示】本発明を実施例によって具体的に 説明する。

実施例1

3リットルの石英製ナス型フラスコに、精製した試薬特 級2-メトキシエタノール (CH3OCH2CH2OH) 1800mlを入れ、それにLi, Na, Kの含有量を 0. 1 p p m 以下に精製した酢酸鉛 7 5 3. 6 g、同様 に精製したジルコニウムテトラn-プトキシド304. 6g、チタンテトラ1-プロポキシド207.1gを加 え、オイルパス中で加温し溶解した。その溶液を125 ℃の沸点直下で12時間加熱還流操作を行い各種金属を 均一に混合した。混合溶液を撹拌しながら超純水100 mlをゆっくりと滴下し加水分解を行い、ゾル溶液とし た。その後ロータリーエパポレータを用いてゾル溶液中 から溶媒を除去してゾル溶液をゲル化を経て乾固し、塊 状のP2T複合酸化物前駆体を660g調製した。この PZT前駆体をマグネシアルツボ中に入れ電気炉(大気 中) 内で700℃、2時間の条件で焼成し、Pb1.32 To.52 Tio.48 Ozの焼成塊を得た。焼成塊を乳鉢で解 砕し、さらにジルコニアボールを用いたボールミルで2 4時間ポールミルを行い、PZT複合酸化物の微粉末を 得た。粉末の平均一次粒径は、顕微鏡観察で0.7μm であった。そのPZT複合酸化物粉末360gを用いて 50 とた。このPb1.0Zr0.52Ti0.48O1粉末414.7

ホットプレス法により径4″、厚さ6mmのPZT複合 酸化物ホットプレス焼結体を調製した。ホットプレス条 件は温度、830℃、時間:3時間、圧力:170kg /cm²、雰囲気:10⁻⁴torrであった。ホットプ レス体の相対密度は93%であった。作製したホットプ レス体に熱処理、加工を施しPb1.80 Zr0.52 Ti0.48 Oxのスパッタリングターゲット材を作製した。ターゲ ット材からサンプリングした粉末のICP分析の結果組 成はPb1.30 Zr0.52 Tio.48 Ozで、アルカリ金属の 不純物濃度は、Li:0.08ppm、Na:0.3p pm、K: 0. 4ppmであった。

【0009】このターゲット材を用い

Pt/SiO₂/Si 基板

ガス圧 10mTorr

パワー 300W

基板温度 450℃

雰囲気 $Ar/O_2 = 4/1$

のスパッタ条件で成膜し、その膜に温度:600℃、時 間:1時間、雰囲気:Oa気流中の条件で熱処理を施し 膜厚3000AのPZT強誘電体薄膜を作製した。 **2T-薄膜はX線回析によりペロプスカイト相であっ** た。膜の組成はEPMA分析にPb1.02 Z r0.52 Ti 0.48 Ox であった。膜のリーク電流をマイクロプローバ 一、微小電流計を使用して測定した結果、1.65℃で 3. 7×10⁻⁹ A/c m² であった。またこの薄膜をL CRメータで測定した結果、誘電率 ε = 830、誘電損 失 t a n δ = 2. 8%であった。耐電力試験として、こ のターゲットに600Wの電力を2時間印加したが、ク ラック、折損は認められなかった。このターゲットから 試験片を切出し、抗折力を測定した結果は12.5kg /mm²であった。また、この試験片の単位粒子は顕微 鏡観察で $0.7\mu m$ であった。ターゲット材組成、アル カリ金属分析値、一次粒子の平均粒径の異なる他の実施 例を膜の組成分析値、リーク電流値を誘電率、誘電損失 とともに表1に本発明実施例2~5として示した。実施 例2~5のターゲット材に耐電力試験として600Wの 電力を2時間印加したところターゲット材にクラック、 折損は認められなかった。また実施例2~5のターゲッ ト材からそれぞれ試験片を切出し抗折力を測定した結果 は10~13.5kg/mm²であった。

[0010]

【従来例】Pb2rOs粉末 (2N5) 276. 6gと PbTiO₆粉末 (3N) 223. 4gを秤量し2rO₂ ポールを使用したポールミル法によって10時間混合 し、その混合粉をマグネシアルツボに入れ電気炉中で条 件、温度:1100℃、時間:4時間、雰囲気:大気中 で焼成を行った。焼成塊を乳鉢で解砕し再びポールミル を用いて24時間湿式粉砕を行った。ボールミル処理終 了後、溶媒を蒸発させPb1.0 Z r0.62 T i 0.48 Oz 粉末 5

gにPbO粉末 (3N) 85. 3gを前記ポールミル法 によって混合し、Pb1.3 Zr0.52 Tio.48 Or (Pb 1.0 Z ro.52 T lo.48 Or: 1 mol & PbO: 0. 3 m o 1 の混合物) 組成の粉末を調製した。平均粒径は顕微 鏡観察で2.5μmであった。このPZT粉末360g を用いて径4″ φ厚さ6mmのPZTホットプレス体を 作製した。ホットプレス条件は、本発明の実施例と同条 件すなわち温度:830℃、時間:3時間、圧力:17 0 kg/cm²、雰囲気: 10⁻⁴ torrであった。こ のホットプレス体の密度は90%であった。作製したホ 10 V) ットプレス体に熱処理、加工を施しP b1.3 Z r0.52 T 10.48 O1 のスパッタリングターゲット材を作製した。 ターゲット材からサンプリングした粉末のICP分析の 結果、組成は P b1.80 Z r0.62 T i o.48 Oz でアルカリ 金属の不純物濃度は、Li:3.2ppm、Na:2 9. 8 ppm、K: 12 ppmであった。

[0011] このターゲット材を用い本発明の実施例と 同条件すなわち

基板 Pt/SiO2/Si

ガス圧 10mtorr

パワー 300W

基板温度 450℃

雰囲気 Ar/O₂=4/1

の条件で成膜し、その膜に温度600℃、時間:1時間、雰囲気:O2フロー中の条件で熱処理を施し、膜厚3000ÅのPZT薄膜を作製した。PZT薄膜はX線回折によりペロプスカイト相であった。膜の組成はEPMA分析によりPb1.0Zr0.52Ti0.48O2であった。膜の電気的特性を本発明と同様に測定した結果、

6

リーク電流 J_L=5. 7×10⁻⁵ A/c m² (1. 65 V)

誘電率 ε=780

誘電損失 tanδ=5.3%

であった。従来法によるターゲット材組成、アルカリ金属分析値、粒子の平均粒径の異なる他の実施例を膜の組成分析値、リーク電流値を誘電率、誘電損失とともに表1の従来例1~5に示した。従来例1~5のターゲット材に600Wの電力を2時間印加すると全てのターゲットが割損を起こした。また従来例1~5のターゲット材から試験片を切出して抗折力を測定した結果は4.2~

20 6. 4 kg/mm² であった。

【表1】

4	×	۰	,	
	۰	к	L	

(ICPA) 好(的) (ICPA) (スペックリングターゲット材						スパッタ版600℃×1hr. 熱処理後の移性	は処理後の特性		
1 Pb1.3Z rn E2T ln 480 k 0.08 0.3 0.4 0.7 93 2 Pb1.3Z rn E2T ln 480 k 0.65 0.8 0.8 0.8 9.9 90 3 Pb1.3Z rn ET ln 480 k 0.05 0.9 0.4 1.8 84 5 Pb1.3Z rn T ln 30 k 0.05 0.9 0.4 1.8 84 1 Pb1.3Z rn ET ln 480 k 0.07 0.1 0.3 0.6 92 2 Pb1.3Z rn ET ln 480 k 3.2 28.8 12 2.5 90 2 Pb1.3Z rn ET ln 480 k 16.3 0.9 0.7 3.8 89 4 Pb1.3Z rn T ln 30 k 0.2 13.2 0.8 8.1 89 5 Pb1.3Z rn T ln 30 k 0.2 13.2 0.8 8.1 89	1		机 (ICP分析位)	ア語:	17 17 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15		和子の 平均和領 (μm)		411 FR (EPMAS) 47 (A1)	リーク1位数 (A/cm ²) (1.65V)	***	据即旧共(%) (tans)
2 Pb1.sZraceTia.480+ 0.05 0.8 0.8 0.8 9.9 90 3 Pb1.sZraceTia.480+ 0.05 0.9 0.4 1.8 84 5 Pb1.sZracTia.480+ 0.07 0.1 0.3 9.6 92 1 Pb1.sZraceTia.480+ 3.2 28.8 12 2.5 90 2 Pb1.sZraceTia.480+ 15.3 0.9 0.7 3.8 89 4 Pb1.sZraceTia.480+ 15.3 0.9 0.7 3.8 89 5 Pb1.sZraceTia.480+ 15.3 0.9 0.7 8.8 89 6 Pb1.sZraceTia.480+ 15.3 0.9 0.7 8.8 89	14	-	P b 1. 3 Z r a 52 T l a 480x	0.03		0.4	0.7	93	Pb1.neZraseTia460x	3.7×10-8	830	2.8
3 Pb1.5ZraczTia480k 0.06 0.8 0.5 1.3 87 4 Pb1.3ZracTia30k 0.05 0.9 0.4 1.8 84 5 Pb1.2Laa1ZracTia480k 0.07 0.1 0.3 0.6 92 1 Pb1.5ZracTia480k 0.05 0.6 35.2 5.0 91 2 Pb1.5ZracTia480k 15.3 0.9 0.7 3.8 89 4 Pb1.5ZracTia30k 0.2 13.2 0.8 8.1 89 5 Pb1.5ZracTia30k 0.2 13.2 0.8 8.1 89 6 Pb1.5ZracTia480k 5.2 23.2 17.2 10.5 88	22			0.05		8.0	0.9	90	P b1. 132 ra 52 T la 480x	9.3×10-0	080	3.5
4 Pb1.3Zrn7Tin3O _x 0.05 0.9 0.4 1.8 84 5 Pb1.2Lan1Zrn2Tin48O _x 0.07 0.1 0.3 0.6 92 1 Pb1.3Zrn2Tin48O _x 3.2 23.6 12 2.5 90 2 Pb1.3Zrn2Tin48O _x 16.3 0.9 0.7 3.8 89 4 Pb1.3Zrn7Tin3O _x 0.2 13.2 0.8 8.1 89 5 Pb1.2Lan1Zrn2Tin48O _x 5.2 23.2 17.2 10.5 88	5		Pb1.32 ra 52 T la 480	0.06		0.5	5.7	83	Pba 88 Z ra 53 Tia 470x	9.4×10-9	200	6.6
5 Pb1.2Lan1Zrn32Tin480x 0.07 0.1 0.3 0.6 92 1 Pb1.3Zrn32Tin480x 0.05 0.8 35.2 2.5 50 2 Pb1.3Zrn32Tin480x 15.3 0.9 0.7 3.8 80 4 Pb1.3Zrn7Tin30x 0.2 13.2 0.8 8.1 89 5 Pb1.2Lan1Zrn32Tin480x 5.2 23.2 17.2 10.5 88	EX			0.08		0.4	8 :	*	P b1.02 ra 69T i a 310x	7.7×10-0	530	. v.
1 Pb1.3ZraceTia48Ou 3.2 28.8 12 2.5 50 2 Pb1.3ZraceTia48Ou 0.05 0.6 35.2 5.0 91 3 Pb1.3ZraceTia48Ou 15.3 0.9 0.7 3.8 80 4 Pb1.3ZracTia3Ou 0.2 13.2 0.8 8.1 89 5 Pb1.2Laa1ZraceTia48Ou 5.2 23.2 17.2 10.5 88	塁	വ	Pb1.2Lan12raST	0.07	0.1	0.3	3.6	35	Pba 91 Laa 10 Zra 12 Tia 480	0× 1.2×10-0	450	60
1 Pb1.3Z raceTin480	K											
2 Pb1.3ZrazzTia480x 0.05 0.6 35.2 5.0 91 Pb1.01ZrazzTia480x 3 Pb1.3ZrazzTia480x 15.3 0.9 0.7 3.8 89 Pb1.0ZrazzTia480x 4 Pb1.3Zra7Tia30x 0.2 13.2 0.8 8.1 89 Pba69Zra69Tia480x 5 Pb1.2Laa1ZrazzTia480x 5.2 23.2 17.2 10.5 88 Pba6Laa1ZrazzTia480x 1	i		P b1.32 ra 52T ia 4604	3.2	28.8	22	2.5	8	P b1.01 Z ra & T ia 480x	6.7×10-5	780	6.3
3 Pb1.3Z ra 22 fla 480μ 16.3 0.9 0.7 3.8 80 Pb1.αZ ra 22 fia 480μ 4 Pb1.3Z ra 7 fia 30μ 5 Pb1.2 La α 1 Z ra 27 ia 480μ 5.2 23.2 17.2 10.5 88 Pb α θ 1 Z ra 27 ia 480μ	뫮	Ø		0.02		35.2	5.0	5	P 51.01 Z ra 52 T ia 48 Ox	6.3×10-8	200	6.
4 Pb1.32 ra7Tia30* 0.2 13.2 0.8 8.1 89 Pbass Zrass Tia480* 5 Pb1.2Laa12 rasz Tia480* 5.2 23.2 17.2 10.5 88 Pbas Laa12 rasz Tia480*	*			16.3	0.9	0.7	3.8	80	Pbi.nZra 52Tin 480x	4.2×10-5	620	7.7
Pb1.2Lan12rn 52Tin 480+ 5.2 23.2 17.2 10.5 88 Pbn 9Lan12rn 52Tin 480+	E	4		0.2	13.2	0.8	8 .1	8	Pba 682 ra 68T in 480x	4.0×10-5	515	2.5
		ເລ	Pbi.eLanı2roseTi	5.2	23.2	17.2	10.5	88	Pbael sa 12 ra ET la 480x		420	5.5

(6)

特開平5-320894

フロントページの続き

(72)発明者 杉原 忠

埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱 マテリアル株式会社中央研究所内 (72)発明者 武下 拓夫

埼玉県大宮市北袋町1丁目297番地 三菱 マテリアル株式会社中央研究所内